## ⑲ 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

# ◎ 公開特許公報(A) 平2−268818

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成2年(1990)11月2日

B 01 D 71/02 C 01 B 3/50 500

7824-4D 8518-4G

審査請求 有 請求項の数 6 (全7頁)

図発明の名称 水素分離材

②特 願 平1-92053

正武

②出 願 平1(1989)4月12日

@発 明 村 弘. 者 宮 111 @発 明 者 博 石 四発 明 者 境 哲 男 ⑫発 明 者 君 岛 哲 也 羽 智 @発 明 者 坂 工業技術院長 勿出 願 人 四復代理人 弁理士 志賀 正武 勿出 顋 人 日本酸素株式会社

大阪府豊中市新千里西町 3 -20-10 大阪府池田市五月丘 1 -10-16

兵庫県尼崎市田能4-13-1

神奈川県川崎市幸区塚越 4 - 320 日本酸素株式会社内神奈川県川崎市幸区塚越 4 - 320 日本酸素株式会社内

東京都千代田区霞が関1丁目3番1号

東京都港区西新橋1丁目16番7号

明細會

弁理士 志賀

1. 発明の名称

個代 理 人

水索分雕材

2. 特許請求の範囲

(1) 小孔を有する多孔質器板に水煮吸酸合金製 源膜が積層された水素分離材であって、

前記薄膜が、下記一般式(1)で示される水素貯蔵合金からなり、水素吸蔵により非晶質状態になるものであることを特徴とする水素分離材。

RNi. .....(1)

((1)式中Rは希土類金属元素を示す。)

(2) 小孔を有する多孔質甚板に水素吸蔵合金製 薄膜が積層された水素分離材であって、

前記薄膜が、下記一般式(2)で示される水素貯蔵合金からなり、水素吸蔵により非晶質状態になるものであることを特徴とする水素分離材。

( (2 )式中 R は希土類金属元素、 M は遷移金属 あるいは Ⅲ b属の元素を示し、 x は 2 . 0 以下の 値である。)

- (3) 水素吸放合金製薄膜の膜厚が50μm以下であることを特徴とする請求項1または2記載の水素分離材。
- (4) 前記多孔質基板が、平均孔径 1 μ m以下の ものであることを特徴とする請求項 1 または 2 記 級の水素分離材。
- 3. 発明の詳細な説明

本発明は、水素ガスの回収、精製、除去等に好

適に利用でき、燃料電池や1次および2次電池の 水素極にも利用できる水素分離材に関するもので ある。

「従来技術と発明が解決しようとする課題 」 半導体産業では、高純度水素ガスを選択的に回収したり分離したりする方法として、従来一般に 低温吸着法や P d 膜法などが利用されている。

ところが低温吸着法は、液体窒素を必要とするため高圧ガス取締法の規制を受けると共に、実施するには極低温技術を利用しなければならない問題がある。

また P d 膜法にあっては、高価な腹を用いる必要があるうえ、操業温度が高いという問題がある。

業分離材であって、前記薄膜が、下記一般式(!) で示される水素貯蔵合金によって形成され水素吸 収により非晶質状態になるものである。

また請求項2の水業分離材は、前記薄膜が下記一般式(2)からなるものである。

R N i 2 - x M x ...... (2)

( (1)式および(2)式中Rは希土類金属元素を示じ、Mは速移金属あるいは II b属の元素を示し、x は 2 . 0 以下の値である。)

(1)式および(2)式中Rは、単一の 括土類金属元素だけでなく、 希土類金属の混合体たとえばミッシュメタル(Mn)として知られるランタン(La)とセリウム(Ce)の合金などであっても良い。

(2)式中Mの示す遷移金属の元素としては、飼(Cu)、亜鉛(Zn)、コパルト(Co)、鉄(Fe)、モリブデン(Mo)、パラジウム(Pd)、ニオブ(Nb)、タングステン(W)、ジルコニウム(Zr)、パナジウム(V)等を、また目b属元素としてはアルミニウム(Al)、ホウ素(B)等を挙げることができる

合金が系外に放出されないように対策する必要が ある等の問題があった。

その解決策として、水素吸蔵合金を薄膜にした水素分離材を用いることも提案されている。 しかしなから先に提案されている水素吸蔵合金の薄膜は結晶性のものであったので、水素吸蔵時に薄膜が体積膨張して、基板から剥離したり、ピンホールを生じる問題があった。

そこで非晶質性の水素吸蔵合金を圧縮加工して水素分離材に用いることも提案されたが、この方法によると分離材は多孔質になって、高純度の水素ガスを分離することは困難であった。

本発明は前記事情に選みてなされたもので、安価な水素吸蔵合金を用いた水素分離法に好適に利用できる水素分離材であって、水素吸蔵合金製薄機の基板からの剥離やピンホール発生等のトラブルの無い水素分離材を提供することを目的とする。

「 課題を解決するための手段 」

請求項 1 の水素分離材は、小孔を有する多孔質 装板の表面に水素吸蔵合金製薄膜が積層された水

が、中でもCu、Co、Alが好遊に用いられる。

(1)式あるいは(2)式で示される水煮吸蔵合金からなる薄膜の膜厚は、50μm以下であることが望ましい。 競厚を50μm以下に設定すると、単位面積当たりの水素透過速度が向上する。

この水素吸蔵合金製薄膜を支持する前記多孔質 基板は、平均孔径が1μm以下であると、前記水 素吸蔵合金製薄膜の剥離をより確実に抑止できる。 又、多孔質基板は、孔径分布がそろっているもの、 特に孔径分布が平均孔径の±5%以内のものであ ることが望ましい。分布が±5%を越えると、ピ ンホールが生じ易い等の不都合が生じる。

この多孔質甚板には、ステンレス鋼製のフィルタ、アルミナ等のセラミックス製のフィルタ、多孔質ガラスなどを使用できる。このうち多孔質ガラスは、SiQ:7 5 ~ 9 9 .9 vt%、A ℓ . O , : 12 vt%以下、B . O , : 1 2 vt%以下、Na,O:8 vt%以下、K . O:8 vt%以下、MgO:8 vt%以下の範囲の組成を有するものであることが望ましい。

またSiO.が多いよりは、AliO.、B.O.、

Na<sub>2</sub>O、K<sub>2</sub>O、M<sub>8</sub>O等の酸化物が多く存在する方が好ましい。このような多孔質ガラスは前記(1)式あるいは(2)式で示される水素吸蔵合金との観和性が強いので、この猛板を用いると基板と薄膜との密発性がより向上し薄膜の剥離を確実に抑制できる。

前記下地暦は、多孔質基板全体の 5 0 重量 % 以 下の範囲で形成されることが望ましい。下地層が

ら 薄膜が剥離したり、 薄膜にピンホールが生じる 危険が生じる。

また水煮分離操作時の圧力は、主に多孔質基板の曲げ強さに依存するが、高圧ガス取締法で規制される圧力範囲以下に設定されることが望ましい。

さらに本発明の水素分離材の水素吸蔵合金製薄膜は酸化され易いので、水素分離操作時に処理対象となるガスは、酸化性のガス成分の少ないものであることが望ましい。具体的には、被処理ガスに含まれる酸化性ガス成分はガス全体の 0 . 1 %以下であることが望ましい。

## 「作用」

本発明の水素分離材を用いた水素分離処理は、分離材の一方の側に処理対象となる水素含まれるを供給して行なわれる。被処理ガスに含まれる各種の分子のうち水素分子のみが水素吸茲合金製液の表面で解離する。この解離した水素は全を被処理ガスを供給された水素分離材の一方の側との圧力差により水素吸酸合金製酵機内を返過して膜を透過し、ついで多孔質基板の孔を通過

多孔質基仮全体の 5 0 重量%を越えると、水素透過速度が低下するという不都合が生じる。

請求項!および2の水素分離材の水素吸蔵合金 製薄膜は、真空蒸着法、スパッタリング法、イオ ンピーム蒸着法、イオンプレーティング法等の物 理蒸着法(PVD法)や気相成長法(CVD法)など の乾式の薄膜形成技術によって形成することがで きる。特にPVD法で薄膜を形成すると、水素吸 磁合金の組成物御を容易に行うことができる。

これらの方法で水衆吸蔵合金製薄膜を形成すると、成膜される水常吸蔵合金は非晶質状態、あるいはC 1 4 , C 1 5 または C 3 6 のラーベス構造の結晶状態になるが、一度水衆を吸蔵すると非晶質状態になる。従って本発明に係る水衆分離材は非結晶状態で使用されることになる。

なお本発明の水素分離材を用いた水素分離操作は、100℃~300℃の温度範囲で行なわれることが望ましい。300℃を越えた温度で操作が行なわれると、薄膜を形成する前記(1)(2)式で示される水素吸蔵合金が結晶化するため、基板か

する。この結果、水素分離材の他方の側に水煮が 分離精製される。

本発明の水素分離材の薄膜は、一般式(1)あるいは一般式(2)で示される水素貯蔵合金からなり、水素吸蔵により非晶質状態になるものなので、含有水素量の変化による体積変動が極めて小さいうえ、粒界に起因する割れが生じない。

従って本発明の水素分離材は、多孔質基板からの薄膜の剥離が抑止されると共に薄膜にピンホールが生じにくいものとなる。

また本発明の水素分離材は、水素吸蔵合金製薄膜が多孔質基板に積層されたものなので、薄膜を極薄く形成することができる。従って本発明の水素分離材によれば、水素吸蔵合金製薄膜を薄く形成して水素の透過速度を向上することができる。

## 「実施例」

以下実施例に沿って本発明の水素分離材を詳しく説明する。

## (実施例1)

本発明の一実施例により水素分離材を製作して、

水衆加圧試験および水衆分離試験に供した。

以下杂白

膜2を形成した。ターゲットには分割型ターゲットを用いた。分割角はしaが40度、Niが50度であった。これらを各4枚用意して張り合わせターゲットとした。スパッタリングの条件は以下の通りである。

雰 囲 気	4×10~°Torr(Ar)	
<b>基板乾燥</b>	150℃,300sec	
エッチング	150℃,200W,30sec	
プレスパッタ	200 W. 180 sec	
スパック	100°C .800W.1800sec	

成機直後の 薄膜 2 の X 線回折結果を第 3 図に示し、 1 3 0 ℃ . 1 5 ataで水素加圧処理して水素を吸蔵させた後の X 線回折結果を第 4 図に示す。 第 3 図と第 4 図を比較すると、成膜後は結晶性 ( C 1 5 ラーベス構造) が見られるが、水素吸蔵後は、完全に非晶質状態になっていることが判る。また、この薄膜 2 をなす合金の結晶化温度が 3 5 0 ℃付近にあることが判った。

第 1 表

化学組成	SiO,	8 0
(wt%)	A l . O .	5
	В 10 ,	1 0
	その他	5
和 孔 容 稜 (cc/g)		0 . 4 5
比表面 發 (m 1/g)		1 0
耐熱温度(℃) 550		5 5 0
内压強度(kg/cm²)		4 0
熱膨張係数(x10 ·1/℃)		4 0

この水素分離材は、次のようにして製造された。 まず基板 I となる多孔質ガラスをアセトンで洗 浄し、C uを無電解メッキして下地層を形成した。 ついでこのものをスパッタ装置にセットして薄

す典型的な傾向を示しており、プラトー領域がないことから、この薄膜 2 をなす合金は急激な体験変化を生じないものであることが確認できた。

以上のように製作された水素分離材を水素加圧 試験に供した、水素加圧試験は水素分離材の薄膜 2の側を300℃、15 atmの水素ガス雰囲気に さらした後、この薄膜2を走査型電子顕微鏡(S EM)で調べることによって行った。

この結果この水素分離材は、水素加圧試験後もビンホールが観察されず、また薄膜2と基板 I との剥離も観察されず、薄膜2が健全な状態に保たれていることを確認できた。

製作した水素分離材を第6図に示す分離装置に取り付けて、水素分離処理試験を行った。第6図中符号3は水業分離材である。この水素分離材3は、0リング6,6を介して容器4内を2室に仕切るように容器4内に固定されている。その結果水素分離材の薄膜2側には、被処理ガス供給室7が、基板1側には捕集室8が形成されている。被処理ガス供給室7には、開閉バルブ9を有する被

処理ガス供給管10が接続されており、この供給 管10には、パージ流動調整パルブ1!が連設されている。また分離水業捕集室8にはパルブ13 を備えた導出管14が連設されている。

前記容器 4 は、ヒータ 1 5 と断熱材 1 6 とからなる恒温装置 1 7 内に収容されている。そしてヒータ 1 5 の温度は、ガス供給室 7 内に差し込まれた温度センサ 1 9 の測定結果に応じて温度コントローラ 1 8 で制御されるようになっている。

この水素分離装置のガス供給室でにHeガスを供給して簡集室 8 側にリークする Heガス量を測定したところ、2.7×10°ata・CC/sec以下であり、水素分離材 3 の薄膜 2 にはピンホールが存在しないことを確認できた。

っいでこの水素分離装置の被処理ガス供給室 7に、Ar:30vol%、Hi:70vol%のガスを供給した。このときのガス供給室 7の雰囲気は、300℃、10ataに設定された。その結果、捕集室 8から99.99vol%の純度に精製された水素ガスが得られた。この時の水素透過速度は0.56

## の方法で作成した。

この水素分離材は、薄膜2がLaNi,Co,の組成を有し非結晶性の水素吸蔵合金からなるものである。製造する際スパッタリングターゲットには分割型ターゲットを用いた。分割角はLaが40度、Niが25度、Coが25度であった。

この水素分離材を、実施例1と同様の水素加圧試験および水素分離試験に低したところ、実施例1のものと同様、この水素分離材も、装板1と薄膜2との密管性が良く、ピンホールが生じにくいので、水素分離材として十分使用に耐え得るものであることが確認された。

## 「発明の効果」

以上説明したように、請求項1または請求項2に記載の水素分離材は、小孔を有する多孔質基板に、前記一般式(1)または(2)で示される水素貯蔵合金からなり、成膜時にC14,C15またはC36のラーベス構造を有するかあるいは非品質状態であって、水業吸蔵により非品質状態になる種類が、小孔を有する多孔質基板に積層されたも

cm<sup>2</sup>/cm<sup>2</sup>・secであった。

この結果および水素分離試験後の観察結果から、この水素分離材は薄膜2が基板1にしっかりと密替しており、ピンホールの発生も無く、水紫分離材として十分使用に耐え得るものであることが確認できた。

#### (比較例)

LaNia.sCo.sの組成を有しかつ結晶性の水 光吸酸合金で薄膜 2 が形成された水素分離材を、 実施例 1 と略同様の方法で製作して、水業加圧試験に供した。スパッタリングターゲットには、分 割型ターゲットを使用した。分割角はLa23度、 Ni48.5度、Co48.5度で、これらを各3枚張り合わせたものであった。

水素加圧試験の結果、この水素分離材は水素雰囲気に接すると薄膜2が基板1から剥離してしまうことが判明した。

#### (実施例2)

実施例 1 の水素分離材と薄膜 2 をなす水 条吸蔵合金の組成のみが異なるものを、実施例 1 と同様

のなので、水煮吸蔵合金製薄膜の含有水炭塩の変化による体積変動が小さいうえ、粒界に起因する割れが生じない。

従って本発明の水業分離材は、多孔質基板からの薄膜の剥離が抑止されると共に薄膜にピンホールが生じにくいものとなる。

また本発明の水素分離材は、水素吸凝合金製薄膜が多孔質基板に機層されたものなので、薄膜を極端く形成することができる。従って本発明の水素分離材によれば、薄膜を薄くして水素透過速度の向上を図ることができる。

よって、本発明の水衆分離材によれば、安価な水素吸蔵合金を用いた水栗分離法を実現することができる。

また請求項 3 の水素分離材においては、水素吸蔵合金製薄膜の膜厚が 5 0 μm以下であるので、単位而積当たりの水素透過速度が速い。

請求項4の水素分離材においては、多孔質基板の平均孔径が1μm以下であるので、多孔質基板と水素吸蔵合金製薄膜との密着性がより良好であ

る。従ってこの水素分離材では水素吸蔵合金製剤 膜の剥離をより確実に防止できる。

請求項5の水素分離材は、孔径分布が平均孔径の±5%以内の分布範囲であるとと共に、SiO::75~99.9 wt%、Al,O::12 vt%以下、

B 10 3:1 2 wt%以下、N a 10:8 wt%以下、 K 10:8 wt%以下、M g O:8 wt%以下の範囲の組 成を有する多孔質基板からなるものなので、基板 と水業吸蔵合金製薄膜との親和性が極めて強い。 従ってこの水素分離材においては、基板からの薄 膜の剥離を確実に防止できる。

また請求項 6 の水素分離材は、多孔質基板に遷移金属、 II b属の元素あるいはガラスからなる下地層が形成されたものなので、基板と水素吸蔵合金製薄膜との類和性がより強く、薄膜の剥離を確実に防止できる。

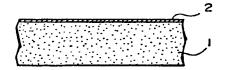
そして、本発明の水素分離材の水素吸蔵合金製 薄膜を形成する方法として、物理蒸着法あるいは 気相成長法を用いると、成膜時に C 1 4 . C 1 5 または C 3 6 のラーベス構造を有するかあるいは 非晶質状態であって、水素吸蔵により非晶質状態になる水素吸蔵合金製薄膜を容易に形成できる。 4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の水素分離材の一実施例を示すす 断面図、第2図は同実施例の水素分離材をなす多 孔質ガラスの孔径分布を示すグラフ、第3図は成 皮施例の水素分離材の水素吸蔵合金製薄膜を放け 直後に調べたX線回折結果を示すグラフ、第5図は同水 素吸酸合金製薄膜を水素加圧吸酸の水 素吸酸合金製薄膜を水素加圧吸酸に 調べたX線回折結果を示すグラフ、第5図は同水 素吸酸合金製薄膜の水素圧力と水素放出間の 水素吸酸合金製薄膜の水素圧力と水素放出間の 素吸吸である。

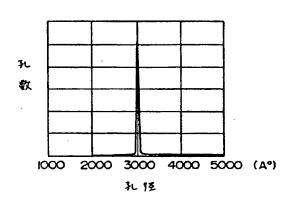
1 … 多孔質基板、 2 … 薄膜、 3 … 水索分離材

出願人 工業技術院長 日本酸素株式会社

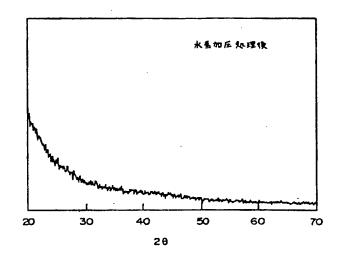
第 1 図



第 2 図



第 4 図



第 3 図

